

**Fibre-reinforced shaped article and process for its production.**

<b>Publication number:</b>	EP0287962 (A1)	<b>Also published as:</b>	
<b>Publication date:</b>	1988-10-26	EP0287962 (B1)	
<b>Inventor(s):</b>	STUDINKA JOSEPH; MEIER PETER	GR3005821 (T3)	
<b>Applicant(s):</b>	AMETEX AG [CH]; ETERNIT FINANCIERE [FR]; ETERNIT WERKE HATSCHEK L [AT]; REDCO SA [BE]	ES2033987 (T3)	
<b>Classification:</b>		DK172004 (B1)	
- international:	C04B18/24; C04B18/04; (IPC1-7) C04B18/24	DK172004 (B1)	
- European:	C04B18/24Z	<b>Cited documents:</b>	
<b>Application number:</b>	EP19880106012 19880415	GB2137977 (A)	
<b>Priority number(s):</b>	CH19870001535 19870421	DE2463044 (C2)	
		DE878919 (C)	
		FR619938 (A)	

**Abstract of EP 0287962 (A1)**

The shaped article of hydraulic binder contains, as reinforcing fibres, birch pulp fibres alone or together with other fibre materials and, if appropriate, fillers. The shaped article is especially suitable as a building component, for example as a building panel, and shows particularly good material properties.

Data supplied from the esp@cenet database — Worldwide

(9)



Europäisches Patentamt  
European Patent Office  
Office européen des brevets

(11)

Veröffentlichungsnummer:

**0 287 962  
A1**

(2)

## EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(21)

Anmeldenummer: 88106012.3

(61)

Int. Cl. 4: **C04B 18/24**

(22)

Anmeldetag: 15.04.88

(30)

Priorität: 21.04.87 CH 1535/87

(43)

Veröffentlichungstag der Anmeldung:  
26.10.88 Patentblatt 88/43

(84)

Benannte Vertragsstaaten:  
AT BE DE ES FR GB GR IT NL

(71)

Anmelder: AMETEX AG  
Eternitstrasse 3  
CH-8867 Niderurnen(CH)

(84)

DE GR

(71)

Anmelder: S.A. Financière Eternit  
33, rue d'Artois  
F-75008 Paris(FR)

(84)

FR IT

(71)

Anmelder: Eternit-Werke Ludwig Hatschek AG  
A-4840 Vöcklabruck(AT)

(84)

AT

(71)

Anmelder: REDCO SA  
B-2920 Kapelle-op-den-Bos(BE)

(84)

BE ES GB NL

(72)

Erfinder: Studinka, Joseph  
Dolderstrasse 92  
CH-8032 Zürich(CH)  
Erfinder: Meier, Peter  
Pfannenstielstrasse 18  
CH-8820 Wädenswil(CH)

(74)

Vertreter: Scheidegger, Zwicky, Werner & Co.  
Stampfenbachstrasse 48 Postfach  
CH-8023 Zürich(CH)

EP 0 287 962 A1

(54)

Faserbewehrter Formkörper und Verfahren zu seiner Herstellung.

(57)

Der Formkörper aus hydraulischem Bindemittel enthält als Bewehrungsfasern Birkenzellstofffasern allein oder zusammen mit anderen Faserstoffen und gegebenenfalls Füllstoffen.

Der Formkörper eignet sich insbesondere als Bauteil, beispielsweise als Bauplatte, und weist besonders gute Materialeigenschaften auf.

## Faserbewehrter Formkörper und Verfahren zu dessen Herstellung

Die Erfindung betrifft einen Formkörper aus hydraulischem Bindemittel und Fasern sowie gegebenenfalls Füllstoffen, Pigmenten und weiteren Zusätzen.

Der Ersatz von Asbestzementprodukten durch gleichartige, aber asbestfaserfreie Bauteile im Bauwesen hat in den letzten Jahren zunehmende Bedeutung erhalten. Zum einen tritt besonders bei unsachgemässer Erzeugung und Verarbeitung von Asbestzement gesundheitsgefährlicher Staub auf, zum anderen zwingt die Abnahme verfügbarer natürlicher Asbestvorkommen zur Suche nach alternativen Werkstoffen, die sich in den bisherigen Anwendungsbereichen von Asbestzement problemlos einsetzen lassen.

Für diesen Zweck ist bereits vorgeschlagen worden, Asbest durch andere natürliche und synthetische Fasern oder damit hergestellte Mischungen bei der Herstellung faserverstärkter anorganischer, hydraulisch abgebundener Formkörper zu ersetzen.

Auch ist bekannt, anstelle von Asbest Zellstofffasern, allein oder auch Mischungen von Zellstofffasern mit synthetischen organischen Fasern, als Bewehrungsmaterial für Beton- oder Zementerzeugnisse zu verwenden.

Derartige bekannte Werkstoffe haben jedoch - besonders gegenüber Asbestzement - immer noch fertigungs- und anwendungstechnische Nachteile und Mängel. Sie lassen sich nur mit grossem Aufwand, besonders im Zuge der Aufbereitung der Rohstoffe bzw. Rohstoffmischungen, herstellen und haben relativ niedrige Biegezug- und Schlagfestigkeit, so dass sie den anwendungstechnischen Anforderungen zum Beispiel aufgrund von Baunormen nicht genügen.

Neuere Vorschläge sehen die Verwendung von Hanffasern (DE-PS 24 63 044) und Eucalyptusfasern (DE-PS 29 40 623) als Verstärkungsfasern für Zement vor. Gegenüber Asbestzement haben diese Werkstoffe jedoch deutlich geringere Festigkeiten, insbesondere bei nicht gepressten Produkten. Ein ausgeprägter Nachteil dieser Faserzemente ist ihre sehr geringe Schlagzähigkeit, resp. Bruchwiderstand. Zudem lassen sich aus solchen Mischungen wegen ihrer völlig ungenügenden Formbarkeit, resp. Plastizität keine profilierten Produkte, wie z.B. Wellplatten herstellen. Ferner ist gemäss der erwähnten Patentschriften die Verwendung gebleichter Zellstofffasern, unbedingt notwendig, was neben höheren Rohstoffkosten auch den Nachteil verminderter Langzeitbeständigkeit hat. Auch sind die dort vorgeschlagenen Zellstoffarten, wie Eucalyptuszellstoff bzw. -fasern, nur begrenzt und nicht als heimische Rohstoffe verfügbar.

Daher gibt der bisher bekannte Stand der Technik keine zufriedenstellende Lösung für die Herstellung faserbewehrter asbestfreier anorganischer Werkstoffe, die anstelle von Asbestzement bei guten Materialeigenschaften angewendet und ebenso wirtschaftlich erzeugt werden können.

Diese Aufgabe wird beim erfindungsgemässen faserbewehrten Formkörper dadurch gelöst, dass als Bewehrungsfasern gebleichte und/oder ungebleichte Birkenzellstofffasern, allein oder zusammen mit anderen Faserstoffen, eingesetzt sind.

Dank der Erfindung wird die wirtschaftliche Herstellung eines faserbewehrten anorganischen Bindemittelwerkstoffes ohne die obengenannten Nachteile ermöglicht.

Der erfindungsgemässe Formkörper zeichnet sich durch hohe Biegezug- und Schlagfestigkeit bzw. durch einen hohen Bruchwiderstand aus, so dass er in hervorragender Weise anstelle von Asbestzementherzeugnissen als Bauteil verwendet werden kann.

Für den Fachmann ist nun überraschend, dass gebleichter, besonders aber ungebleichter Birkenzellstoff als faserförmige Verstärkung für aus hydraulischem Bindemittel hergestellte Werkstoffe so hervorragend geeignet ist. Hervorgehoben werden muss dabei die Tatsache, dass die erfindungsgemässe Verwendung von Birkenzellstoff zu einer unerwartet guten Kombination von herstellungstechnischen und Gebrauchseigenschaften führt. Im Gegensatz zu Eukalyptus-Zellstoff erlaubt das gute Entwässerungsverhalten und die gute Formbarkeit der mit Birkenzellstoff hergestellten Mischungen die Fertigung von gepressten oder ungepressten Wellplatten, welche sich neben der erforderlichen hohen Biegefestigkeit auch durch einen hohen Bruchwiderstand, Schlagzähigkeit und Frostbeständigkeit auszeichnen.

Besser als mit anderen in diesem Zusammenhang bekannten Faserarten können mit Birkenzellstoff auch dampfgehärtete Erzeugnisse, die Quarzmehl mit Kalkhydrat als Bindemittel enthalten, hergestellt werden, die besonders, als Wellplatten, aber auch in Bereichen hoher Brand-schutzanforderungen im Bauwesen, so zum Beispiel für die Verkleidung von Stahlträgern oder für die feuerfeste Auskleidung von Be- und Entlüftungsleitungen, verwendet werden können.

Die erfindungsgemässen Formkörper werden mit gebleichtem oder ungebleichtem Birkenzellstoff, allein oder mit anderen natürlichen und/oder synthetischen Fasern gemischt, hergestellt, wobei sich vor allem auch eine Mischung aus Birkenzellstoff und Cellulose- bzw. Zellstoff-Hartfasern, wie Palm-, Flachs-, Abaca-, Fichten-, Kiefer-, und/oder

Sisalfasern, bewährt.

Aus der Vielzahl möglicher Ausführungsvarianten der Erfindung werden nachstehend einige Beispiele gegeben.

#### Beispiel 1

In einem Stofflöser werden ca. 2500 Gewichtsteile (GT) Wasser vorgelegt und 90 GT ungebleichter (16 Grad SR) in Blattform hinzugegeben. Nach einer Aufschlussdauer von ca. 30 Minuten bei ca. 800 U/min wird die Stoffsuspension entstippt und in einer Mischvorrichtung mit 1000 GT Portlandzement vermischt.

Die wässrige Faser-Zement-Suspension wird einer Mischbütte und von dort - gegebenenfalls unter Zusatz von Polyelektrolyten (0,001 bis 0,25 Gew.-% Polyacrylamid, bezogen auf den Zementeintrag) - einer Direktauflaufmaschine zugeführt, an der über Vlieslege- und Entwässerungsprozesse, analog dem Hatschek- oder Magnani-Verfahren, die Suspension zu einem rohr- oder plattenartigen Formkörper verarbeitet wird.

An den 28 Tage lang luftgestapelten Formkörpern werden die Biegezugfestigkeit und der Bruchwiderstand ermittelt.

(Biegezugfestigkeit und Bruchwiderstand, Messdaten in Tabelle 1. des Anhanges).

#### Beispiel 2

Birkenzellstoff wird wie oben in Wasser suspendiert.

Der entstippten Zellstoffsuspensionen werden 600 GT Portlandzement und 400 GT Quarzmehl (Feinheit ca. 5000 Blaine) hinzugemischt und die Mischung an einer Direktauflaufmaschine zu einem Plattenformkörper verarbeitet.

Der Formkörper wird 3 Tage luftgelagert, anschliessend bei 6 bar und 338 K über 16 Stunden autoklaviert und dessen Festigkeiten nach 3 Tagen weiterer Luftlagerung wie b. Beispiel 1 ermittelt.

(Biegezugfestigkeit und Bruchwiderstand, Messdaten in Tabelle 3 des Anhanges).

#### Beispiel 3

20 bis 80 Gewichtsteile Birkenzellstoff und 70 bis 10 Gewichtsteile Flachs- und/oder Sisalzellstoff werden wie oben im Stofflöser gelöst und - alternativ - wie nach Beispiel 1 mit Portlandzement als Bindemittel zu einem luftgehärteten Formkörper

bzw. wie nach Beispiel 2 mit Portlandzement und Quarz als Bindemittel zu einem dampfgehärteten Formkörper verarbeitet.

Die Festigkeiten werden wie b. Beispiel 1 nach 28 Tagen bzw. 3 Tagen an den luftgetrockneten Formkörpern ermittelt.

(Biegezugfestigkeit und Bruchwiderstand, Messdaten in Tabelle 3 des Anhanges).

#### Beispiel 4

Eine Zellstoffsuspension entsprechend den oben gegebenen Beispielen wird in einer Mischvorrichtung mit ca. 800 Gewichtsteilen Portlandzement bzw. einer Mischung von Portlandzement/Quarz nach Beispiel 2 sowie bis zu 300 Gewichtsteilen Perlit und/oder Glimmer und/oder Vermiculit gemischt und in einer Direktauflaufmaschine zu einem Formkörper verarbeitet.

An dem - alternativ - 28 Tage luftgelagerten bzw. dampfgehärteten Formkörper werden wie b. Beispiel 1 die Biegezugfestigkeit und Bruchwiderstand ermittelt.

(Biegezugfestigkeit und Bruchwiderstand, Messdaten in Tabelle 4 des Anhanges).

#### Beispiel 5

Eine Zellstoffsuspension entsprechend den vorerwähnten Beispielen wird in einer Mischvorrichtung mit 550 Gewichtsteilen feinem Quarzmehl (Blaine >5000) sowie 300 bis 450 Gewichtsteilen Kalkhydrat gemischt und zu einem Plattenformkörper verarbeitet.

Der Formkörper wird bei einem Wasserdampfdruck von 16 bar ca. 8 Stunden lang oder bei einem Wasserdampfdruck von 8 bar ca. 20 Stunden lang autoklaviert und anschliessend 3 Tage luftgelagert.

Anschliessend werden wie bei den vorherigen Beispielen die Festigkeit ermittelt.

(Biegezugfestigkeit und Bruchwiderstand, Messdaten in Tabelle 5 des Anhanges).

#### Beispiel 6

Eine Zellstoff/Bindemittelsuspension nach Beispiel 1 bis 5 wird durch Zugabe von Wasser in einem Mischer auf einen Feststoffgehalt von 4 bis 10 Gew.-% eingestellt und nach dem bekannten Hatschek-Verfahren zu einem Platten- oder Rohr-

Formkörper verarbeitet.

Gleichzeitig mit zu den erfindungsgemässen Mischungen durchgeführten Betriebsversuchen wurden Formkörper aus vorbekannten Zellstoffbindemittel-Mischungen, so z.B. nach der in DE-PS 29 40 623 gegebenen Lehre, hergestellt und diese in vergleichende Festigkeitsuntersuchungen mit einbezogen (Messdaten siehe Tabelle 6 des Anhanges).

Aus der Vielzahl von Versuchsreihen zu den obigen Beispielen, für die auszugsweise und beispielhaft Materialprüfungsergebnisse in der Tabelle 6a (siehe Anhang) angeführt sind, wird belegt, dass die erfindungsgemäss vorgeschlagene Verwendung von Birkenzellstoff und/oder Mischungen von Birkenzellstoff mit Cellulose-bzw. Zellstoffhartfasern, vor allem mit Sisalfasern, die Herstellung von asbestfreien Formkörpern mit hydraulischem Bindemittel und Fasern ermöglicht, deren Materialkennwerte und -eigenschaften denjenigen aus älteren bekannten Vorschlägen überlegen sind.

Hinzukommt der besondere wirtschaftliche Vorteil der Verwendung eines einheimischen bzw. europäischen und daher leicht und kostengünstig sowie auch künftig ausreichend verfügbaren Rohstoffes.

#### Beispiel 7

Die nachfolgend aufgeführten Mischungen wurden gemäss Beispiel 1-5 durch Zugabe von Wasser in einem Mischer auf einen Feststoffgehalt von 4 bis 10 Gew.-% eingestellt und auf einer Hatschekmaschine Wellplatten nach Profil 7 von 6 mm Dicke hergestellt. Die frisch hergestellten Platten wurden zwischen geölten Wellblechen während 3 Tagen zum Aushärten gelassen. Anschliessend wurden die Platten in einem Autoklaven während 16 Stunden bei 6 bar autoklaviert. Von der Mischung 1 wurden ungespreste und gepresste Varianten (30 Minuten 180 bar) hergestellt.

Von den Mischungen Nr. 1-4 der Tabelle 7 (siehe Anhang) zeigte sich, dass die Wellbarkeit der Mischungen Nr. 1 bis 3 voll befriedigte. Bei Mischung Nr. 4 entstanden zahlreiche Risse beim Wellvorgang. Besonders optimal zeigte sich das Wellverhalten bei den Mischungen Nr. 2 und 3, welche auch noch befriedigende Ergebnisse bei kleinen Wellradien zeigten.

Die Eigenschaften der so hergestellten Wellplatten sind in Tabelle 8 (siehe Anhang) zusammengestellt.

#### Ansprüche

1. Als Bauteil verwendbarer Formkörper aus hydraulischem Bindemittel und natürlichen und/oder synthetischen anorganischen und/oder organischen Faserstoffen sowie gegebenenfalls Füllstoffen, dadurch gekennzeichnet, dass als Bewehrungsfasern gebleichte und/oder ungebleichte Birkenzellstofffasern, allein oder zusammen mit anderen Faserstoffen, eingesetzt sind.

2. Formkörper nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass der Anteil der Bewehrungsfasern 1 bis 15 Gewichtsprozent der Mischung aus Fasern, Bindemittel und gegebenenfalls Füll- und Färbemitteln sowie sonstigen Zusätzen beträgt.

3. Formkörper nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass als hydraulisches Bindemittel Portlandzement und/oder Tonerdezement und/oder Hochofenzement und/oder Puzzolane eingesetzt ist.

4. Formkörper nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, dass als hydraulisches Bindemittel Quarz sowie Kalkhydrat und/oder Zement eingesetzt ist.

5. Formkörper nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass der Mischung Glimmer und/oder Vermiculite und/oder Perlite und/oder Bims und/oder Farbpigmente, sowie gegebenenfalls Bentonit, Spiolit, amorphe Kieselsäure, Kaolin, Wollastonit und Ball Clay hinzugesetzt sind.

6. Formkörper nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass Polyelektrolyte, wie Polyacrylamide und/oder Alkylsulfonate und/oder Alkylcelluloseether, hinzugesetzt sind.

7. Verfahren zur Herstellung eines Formkörpers nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, dass die Mischungskomponenten in beliebiger Reihenfolge oder auch die hieraus zunächst hergestellte Trockenmischung mit einem Wasserüberschuss vermischt und die wässrige Mischung unter gleichzeitiger Entwässerung, so zum Beispiel im Zuge des Hatschek-Verfahrens, einem Formgebungsprozess unterzogen wird.

8. Verfahren nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, dass der Formkörper während des Abbindens und/oder danach einer Wasserdampfbehandlung bei atmosphärischem Druck und/oder einer Wasserdampfhärtung bei höherem Druck und höherer Temperatur unterzogen wird.

Tabelle 1

Bruchmechanische Daten der Faserzementplättchen, hergestellt gemäss Beispiel 1.  
Prüfung gemäss DIN, Durchschnittswerte von längs und quer der Maschinenrichtung.

Platten-Nachbehandlung (Pressung)	Biegefestigkeit N/mm <sup>2</sup>	Brucharbeit kJ/m <sup>2</sup>	Dichte g/ccm	Wasserauf- nahme %
ungepresst	18,4	1,605	1,353	31,2
180 bar 30 Min.	33,1	2,805	1,610	21,0

Tabelle 2

Bruchmechanische Daten der Faserzementplättchen, hergestellt gemäss Beispiel 2.  
Prüfung gemäss DIN, Durchschnittswerte von längs und quer der Maschinenrichtung.

Platten-Nachbehandlung (Pressung)	Biegefestigkeit N/mm <sup>2</sup>	Brucharbeit kJ/m <sup>2</sup>	Dichte g/ccm	Wasserauf- nahme %
ungepresst	17,4	1,727	1,363	31,0
180 bar 30 Min.	32,0	2,605	1,524	22,1

Tabelle 3

Bruchmechanische Daten der Faserzementplättchen, gepresst bei 180 bar, 30 Min.  
aus Plattenbeispiel 3.  
Prüfung gemäss DIN, Durchschnittswerte von längs und quer der Maschinenrichtung.

Plattenherstellung gemäss Patentbeispiel Nr.	Fasermischung (%Gew)		Biege- festigkeit N/mm <sup>2</sup>	Bruch- arbeit kJ/m <sup>2</sup>	Dichte g/ccm	Wasser- aufnahme %
	Birken- zellstoff	Flachs- zellstoff	Sisal- Zellstoff			
1	20	70	--	1,955	1,495	23,8
1	40	50	--	2,483	1,500	23,3
1	60	30	--	2,602	1,502	23,6
1	80	10	--	2,945	1,504	23,4
2	20	--	70	3,568	1,531	22,9
2	40	--	50	3,251	1,540	22,7
2	60	--	30	3,375	1,539	22,8
2	80	--	10	3,105	1,537	22,8

Tabelle 4

Bruchmechanische Daten der Faserzementplättchen, gepresst bei 180 bar, 30 Min.  
 aus Patentbeispiel 4.  
 Faserkonzentration = konstant = 8 % Birkensulfatzellstoff, ungebleicht

Herstellung der Platten gemäss Patentbeispiel Nr.	Portland- zement	Matrix % Gew.			Glimmer	Vermiculit	Biege- festigkeit N/mm <sup>2</sup>	Bruch- arbeit kJ/m <sup>2</sup>	Dichte g/ccm	Wasser- aufnahme %
		Quarzsand 5000 Blaine	Perlit							
1	800	--	200	--	--	--	29,5	2,453	1,427	27,5
1	700	--	300	--	--	--	27,5	2,115	1,348	29,0
1	800	--	--	200	--	--	28,4	2,382	1,542	25,7
1	800	--	--	--	--	200	26,9	2,004	1,492	26,9
2	600	400	--	--	--	--	32,4	2,614	1,551	22,0
2	540	360	100	--	--	--	28,4	2,210	1,380	26,8
2	540	360	--	100	--	--	30,0	1,050	1,405	26,0



Tabelle 5

Bruchmechanische Daten von autoklavierten Quarzsand-Kalkhydrat-Faserplatten gemäss  
 Beispiel 5, gepresst bei 180 bar, 30 Min.  
 Faserkonzentration = konstant = 8 % Birkenulfatzellstoff, ungebleicht

Quarzmehl 5500 Blaine Gewichtsteile	Matrix = 92 %		Biegefestigkeit N/mm <sup>2</sup>	Brucharbeit kJ/m <sup>2</sup>	Dichte g/ccm	Wasser- aufnahme %
	Kalkhydrat Gewichtsteile					
550	300		28,5	2,705	1,483	24,1
550	375		26,9	2,245	1,427	27,1
550	450		25,7	2,010	1,376	28,5

Tabelle 6

Bruchmechanische Daten von Faserzementplättchen hergestellt gemäss Beispiel 2, gepresst bei 180 bar, 30 Min., DIN geprüft, Durchschnittswerte von längs und quer der Maschinenrichtung.

Zellulosefaser Typ	Fasermischungen % Gew.										
	5	8	--	--	--	--	8	--	6	4	6
Birke	5	8	--	--	--	--	--	--	6	4	6
Eucalyptus	--	--	5	8	--	--	--	--	--	--	--
Pinus Radiata	--	--	--	--	--	8	--	--	--	--	--
Sisal	--	--	--	--	--	--	8	--	2	4	--
Abaca	--	--	--	--	--	--	--	8	--	--	4
<u>Bruchmechanische Daten</u>											
Biegefestigkeit N/mm <sup>2</sup>	27,9	34,2	20,8	28,8	26,4	29,4	33,1	30,8	32,5	34,0	34,7
Brucharbeit kJ/m <sup>2</sup>	1,004	2,884	0,727	1,474	1,775	3,680	4,101	3,405	3,246	3,002	3,163
Dichte g/ccm	1,705	1,541	1,710	1,556	1,549	1,552	1,540	1,557	1,555	1,545	1,543
Wasseraufnahme %	20,3	22,8	20,1	22,0	22,2	22,7	23,0	22,4	21,9	22,9	22,8

Tabelle 6a (Materialkennndaten)

8 Gew.% Zellstoff / 55 Gew.% Zement / 37 Gew.% Quarz

Fichten- Eucalyptus- Birkenzellstoff

Biegezugfestig- keit (N/ mm <sup>2</sup> )	14,2	21,3	24,7
Bruchenergie (kJ/ m <sup>2</sup> )	0,99	0,94	1,69
Rohdichte (g/ cm <sup>3</sup> )	1,53	1,427	1,422
Wasseraufnahme ( % )	32,3	33,1	27,1
Plattendicke ( mm )	6,1	6,2	6,1

Mittelwerte aus jeweils 100 Plattenformkörpern (ungepresst):  
 Direktaufaufmaschine entsprechend Beispiel 2; ungebleichter Birken-  
 zellstoff gegen gebleichten Euca- und Fichtenzellstoff.

Tabelle 7 (Mischungsvariante für Wellplatten)

	Mischung Nr.			
	1	2	3	4
Birken-Zellstoff	8	6	6	-
Pinus Radiata 65° SR	-	2	-	-
Abaca 65° SR	-	-	2	-
Eucalyptus	-	-	-	8
Ball Clay	10	10	10	10
Quarz	27	27	27	27
Zement	55	55	55	55

Tabelle 8

Bruchmechanische Eigenschaften der Wellplatten, hergestellt gemäss Beispiel 7 mit den Mischungen aus Tabelle 7, Prüfung gemäss DIN.

Mischung Nr.	Biegefestigkeit N/mm <sup>2</sup>	Energie bei Bruch Nm	Dichte g/ccm	Wasser- aufnahme %
<u>ungepresst</u>				
1	19,8	67,3	1,527	24,0
2	18,2	78,8	1,519	24,2
3	21,9	92,4	1,517	24,1
4	16,8	52,1	1,529	23,9
<u>gepresst</u>				
1	27,2	105,4	1,820	15,3



Europäisches  
Patentamt

# EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

Nummer der Anmeldung

EP 88 10 6012

EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE			
Kategorie	Kennzeichnung des Dokuments mit Angabe, soweit erforderlich, der maßgeblichen Teile	Betrifft Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int. CL.4)
Y	HOLZ ALS ROH- UND WERKSTOFF, Band 45, April 1987, Seiten 131-136, Springer-Verlag, Berlin, DE; M.H. SIMATUPANG et al.: "Einfluss der Lagerung von Pappel, Birke, Eiche und Lärche sowie des Zusatzes von SiO <sub>2</sub> -Feinstaub auf die Biegefestigkeit zementgebundener Spanplatten" * Seite 131, rechte Spalte, Zeilen 24-30 *	1-3,5	C 04 B 18/24
Y	GB-A-2 137 977 (MATSUSHITA ELECTRIC WORKS) * Zusammenfassung *	1-3,5	
D,A	DE-C-2 463 044 (CAPE BOARDS AND PANELS) * Ansprüche 1,2,5; Spalte 3, Zeilen 2-18,45-66 *	1,2,4-8	
A	DE-C- 878 919 (FEDERATIVNA NARODNA REPUBLIKA JUGOSLAVIJA-SAVET ZA GRADJEVINSKE POSLOVE VLADE FNRJ) * Seite 2, Zeilen 17-21 *		RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (Int. CL.4) C 04 B 18/00
A	FR-A- 619 938 (L. DE ROOVER) * Seite 1, Zeilen 12-61 *		
Der vorliegende Recherchenbericht wurde für alle Patentansprüche erstellt			
Recherchenort DEN HAAG		Abschlußdatum der Recherche 04-07-1988	Prüfer DAELEMEN P.C.A.
KATEGORIE DER GENANNTEN DOKUMENTE			
X : von besonderer Bedeutung allein betrachtet Y : von besonderer Bedeutung in Verbindung mit einer anderen Veröffentlichung derselben Kategorie A : technologischer Hintergrund O : nichtschriftliche Offenbarung P : Zwischenliteratur		I : der Erfindung zugrunde liegende Theorien oder Grundsätze E : älteres Patentdokument, das jedoch erst am oder nach dem Anmeldedatum veröffentlicht worden ist D : in der Anmeldung angeführtes Dokument L : aus andern Gründen angeführtes Dokument & : Mitglied der gleichen Patentfamilie, übereinstimmendes Dokument	

